

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/012205

International filing date: 01 July 2005 (01.07.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-218602
Filing date: 27 July 2004 (27.07.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 11 August 2005 (11.08.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application: 2 0 0 4 年 7 月 2 7 日

出 願 番 号
Application Number: 特 願 2 0 0 4 - 2 1 8 6 0 2

パリ条約による外国への出願
に用いる優先権の主張の基礎
となる出願の国コードと出願
番号

The country code and number
of your priority application,
to be used for filing abroad
under the Paris Convention, is

J P 2 0 0 4 - 2 1 8 6 0 2

出 願 人
Applicant(s): 住友電工ハードメタル株式会社
住友電気工業株式会社

2 0 0 5 年 7 月 2 7 日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

小 川



【書類名】	特許願
【整理番号】	10410287
【提出日】	平成16年 7月27日
【あて先】	特許庁長官殿
【国際特許分類】	B23B 27/00 B23P 15/28 C23C 14/00
【発明者】	
【住所又は居所】	兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電工ハードメタル株式会社内
【氏名】	福井 治世
【発明者】	
【住所又は居所】	兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電工ハードメタル株式会社内
【氏名】	森口 秀樹
【発明者】	
【住所又は居所】	兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電工ハードメタル株式会社内
【氏名】	今村 晋也
【発明者】	
【住所又は居所】	大阪市此花区島屋一丁目1番3号 住友電気工業株式会社 大阪製作所内
【氏名】	山口 浩司
【発明者】	
【住所又は居所】	兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号 住友電気工業株式会社 伊丹製作所内
【氏名】	飯原 順次
【特許出願人】	
【識別番号】	503212652
【住所又は居所】	兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号
【氏名又は名称】	住友電工ハードメタル株式会社
【代表者】	瀧野 雄一郎
【特許出願人】	
【識別番号】	000002130
【住所又は居所】	大阪府大阪市中央区北浜四丁目5番33号
【氏名又は名称】	住友電気工業株式会社
【代表者】	松本 正義
【代理人】	
【識別番号】	100064746
【弁理士】	
【氏名又は名称】	深見 久郎
【選任した代理人】	
【識別番号】	100085132
【弁理士】	
【氏名又は名称】	森田 俊雄
【選任した代理人】	
【識別番号】	100083703
【弁理士】	
【氏名又は名称】	仲村 義平

【選任した代理人】

【識別番号】 100096781

【弁理士】

【氏名又は名称】 堀井 豊

【選任した代理人】

【識別番号】 100098316

【弁理士】

【氏名又は名称】 野田 久登

【選任した代理人】

【識別番号】 100109162

【弁理士】

【氏名又は名称】 酒井 将行

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 008693

【納付金額】 16,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0310388

【包括委任状番号】 9908053

【書類名】 特許請求の範囲

【請求項 1】

基材と、該基材上に形成された被膜とを備える表面被覆切削工具であって、
前記被膜は、前記基材上の最外層となるものであり、かつ圧縮応力を有しており、
前記圧縮応力は、前記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化しており、
前記強度分布は、前記被膜の表面の圧縮応力が前記被膜の表面から、前記被膜の表面と前記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、前記中間点において極小点を有するとともに、前記中間点から前記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加することを特徴とする、表面被覆切削工具。

【請求項 2】

前記圧縮応力は、 -15 GPa 以上 0 GPa 以下の範囲の応力であることを特徴とする、請求項 1 記載の表面被覆切削工具。

【請求項 3】

前記中間点は、前記被膜の表面から、前記被膜の厚みの 0.1% 以上 50% 以下の距離を有して位置することを特徴とする、請求項 1 または 2 のいずれかに記載の表面被覆切削工具。

【請求項 4】

前記圧縮応力は、前記被膜の表面において最大となることを特徴とする、請求項 1 ～ 3 のいずれかに記載の表面被覆切削工具。

【請求項 5】

前記圧縮応力は、前記中間点において前記被膜の表面の圧縮応力の $20\sim 90\%$ の値を有することを特徴とする、請求項 1 ～ 4 のいずれかに記載の表面被覆切削工具。

【請求項 6】

前記圧縮応力は、前記中間点において前記被膜の表面の圧縮応力の $40\sim 80\%$ の値を有することを特徴とする、請求項 5 記載の表面被覆切削工具。

【請求項 7】

前記圧縮応力は、前記被膜の表面の圧縮応力が前記被膜の表面から前記中間点の方向に向かって一定の距離の間維持された後、前記中間点まで連続的に減少することを特徴とする、請求項 1 ～ 6 のいずれかに記載の表面被覆切削工具。

【書類名】 明細書

【発明の名称】 表面被覆切削工具

【技術分野】

【0001】

本発明は、ドリル、エンドミル、ドリル用刃先交換型チップ、エンドミル用刃先交換型チップ、フライス加工用刃先交換型チップ、旋削加工用刃先交換型チップ、メタルソー、歯切工具、リーマ、タップなどの切削工具に関し、特にその表面（最外層）に耐摩耗性等の特性を向上させる被膜を形成した表面被覆切削工具に関する。

【背景技術】

【0002】

従来、切削用の工具としては、超硬合金（WC-C_o合金もしくはこれにTi（チタン）やTa（タンタル）、Nb（ニオブ）等の炭窒化物を添加した合金）が用いられてきた。しかし、近年の切削の高速化に伴い、超硬合金、サーメット、あるいはアルミナ系や窒化珪素系のセラミックスを基材として、その表面にCVD（Chemical Vapor Deposition）法やPVD（Physical Vapor Deposition）法で元素周期律表のIVa、Va、VIa族金属やAl（アルミニウム）などの炭化物、窒化物、炭窒化物、ホウ窒化物、酸化物からなる被膜を3～20 μ mの厚さに被覆した硬質合金工具の使用割合が増大している。

【0003】

特に、PVD法による被覆は、基材強度の劣化を招かずに耐摩耗性を高め得るということから、ドリル、エンドミル、フライスまたは旋削加工用刃先交換型（スローアウェイ）チップなどの強度の要求される切削工具に多用されている。

【0004】

近年、切削加工能率を一層向上させるため、切削速度がより高速になってきており、そのことに伴い工具には一層の耐摩耗性が要求されるようになってきている。しかし、高い耐摩耗性を要求すると靱性が低下するということから、高い耐摩耗性および高い靱性の双方を両立させることが要求されている。

【0005】

この要求に応える試みとして、このような切削工具の基材表面に形成された被膜において、圧縮応力等の内部応力を連続的または段階的に変化させる手法が提案されている（特許文献1）。このような提案により、耐摩耗性および靱性の両立という要求に対してはある程度の効果を挙げつつある。

【0006】

しかしながら、上記のような提案にかかる切削工具は、その被膜の圧縮応力が被膜表面側から基材表面側にかけて一律に増加乃至減少する態様のものであるため、靱性を顕著に向上させるには圧縮応力を基材表面側から被膜表面側にかけて増加させる必要があり、耐摩耗性を顕著に向上させるには圧縮応力を被膜表面側から基材表面側にかけて増加させる必要があった。

【0007】

すなわち、被膜表面において最大の圧縮応力を有する態様においては上記靱性に優れるものの、基材表面側に向けて連続的または段階的に圧縮応力が一律に減少するため耐摩耗性には劣っていた。逆に、基材表面側において最大の圧縮応力を有する態様においては耐摩耗性に優れるものの、被膜表面側に向けて連続的または段階的に圧縮応力が一律に減少するため靱性には劣っていた。

【0008】

特に被膜表面において最大の圧縮応力を有する態様の切削工具は、その大きな圧縮応力故に被膜形成後（コーティング終了後）または衝撃応力が負荷されたときに被膜が自己破壊し、微小な膜剥離（以下、膜チップングと記す）が生じやすく、切削工具としての外観品質や高精度加工時の切削性能に悪影響を与えていた。

【0009】

この種の切削工具において靱性と耐摩耗性の両立は、最も基本的な特性の一つであるた

めこれら両者をさらに高度に両立させた切削工具の提供が望まれていた。

【特許文献1】特開2001-315006号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0010】

本発明は、上記のような現状に鑑みなされたものであって、その目的とするところは、切削工具の靱性と耐摩耗性とを高度に両立させるとともに膜チッピングを抑制した表面被覆切削工具を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0011】

本発明者は、上記課題を解決するために鋭意研究を重ねたところ、基材上に最外層として形成される被膜の表面部における圧縮応力を高めるとともに、その被膜の内部において圧縮応力の強度分布に極小点を形成すれば、高度な靱性を維持したままその極小点近傍において衝撃等の応力を緩和することができ膜チッピングに対する耐性並びに耐摩耗性も同時に向上するのではないかという知見を得た。またさらに研究を進めることにより、上記極小点から被膜の底面にかけて圧縮応力を連続的に増加させることにより同時に靱性をさらに向上させられるのではないかという知見を得るに至った。本発明は、これらの知見に基づきさらに研究を重ねることにより完成されたものである。

【0012】

すなわち、本発明の表面被覆切削工具は、基材と、該基材上に形成された被膜とを備える表面被覆切削工具であって、該被膜は、該基材上の最外層となるものであり、かつ圧縮応力を有しており、該圧縮応力は、上記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化しており、該強度分布は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、該中間点において極小点を有するとともに、該中間点から上記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加することを特徴としている。

【0013】

ここで、上記圧縮応力は、 -15 GPa 以上 0 GPa 以下の範囲の応力とすることができる。また上記中間点は、上記被膜の表面から、上記被膜の厚みの 0.1% 以上 50% 以下の距離を有して位置するものとすることができる。

【0014】

また上記圧縮応力は、上記被膜の表面において最大となることができ、また上記圧縮応力は、上記中間点において上記被膜の表面の圧縮応力の $20\sim90\%$ の値を有するものとすることができる。

【0015】

また上記圧縮応力は、上記中間点において上記被膜の表面の圧縮応力の $40\sim80\%$ の値を有するものとすることができる。

【0016】

また上記圧縮応力は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から上記中間点の方向に向かって一定の距離の間維持された後、上記中間点まで連続的に減少するものとすることができる。

【発明の効果】

【0017】

本発明の表面被覆切削工具は、上記のような構成を有することにより、靱性と耐摩耗性とを高度に両立させるとともに膜チッピングに対する耐性をも向上させた特性を有するものである。

【0018】

特に、上記被膜の表面において被膜内部よりも大きな圧縮応力を有することにより切削初期に生じる工具の欠損等を有効に防止し、切削工具としての靱性が向上するとともに、被膜内部の表面に近い部分に圧縮応力の強度分布の極小点を形成させたことによりその部

分が被膜の自己破壊や衝撃等の応力を緩和する作用を奏することによって、膜チップングに対する耐性が飛躍的に向上したものとなり、耐摩耗性も同時に向上したものとなる。

【0019】

また、上記極小点から被膜の底面にかけて圧縮応力が増加することにより、靱性が飛躍的に向上したものとなる。

【0020】

このように本発明は、これらの効果が相乗的に作用することにより靱性と耐摩耗性とを高度に両立させるとともに膜チップングに対する耐性を向上させることに成功したものである。

【発明を実施するための最良の形態】

【0021】

以下、本発明についてさらに詳細に説明する。なお、以下の実施の形態の説明では、図面を用いて説明しているが、本願の図面において同一の参照符号を付したものは、同一部分または相当部分を示している。

【0022】

<表面被覆切削工具>

図1に示したように、本発明の表面被覆切削工具1は、基材2と、該基材上に形成された被膜3とを備えた構成を有している。なお、図1では、被膜3が基材2表面に直接接するように形成されているが、被膜3が最外層となる限り被膜3と基材2との間には後述するように任意の中間層が形成されていても差し支えない。本願において基材上に形成された被膜という場合は、このように任意の中間層が形成された場合も含むものとする。

【0023】

このような本発明の表面被覆切削工具は、ドリル、エンドミル、ドリル用刃先交換型チップ、エンドミル用刃先交換型チップ、フライス加工用刃先交換型チップ、旋削加工用刃先交換型チップ、メタルソー、歯切工具、リーマ、タップなどの切削工具として好適に用いることができ、とりわけ重切削用または断続切削用の用途に好適であるとともに、フライス加工用の用途に特に適したものとなっており、これらの用途で靱性および耐摩耗性に優れたものとなる。さらに、膜チップングに対する耐性にも優れることから被削材の仕上げ面粗さが向上し、被削材の仕上げ面光沢にも優れることから粗仕上同時加工が可能である。

【0024】

<基材>

本発明の表面被覆切削工具に用いられる基材は、この種の用途の基材として従来公知のものであればいずれのものも使用することができる。たとえば、超硬合金（たとえばWC基超硬合金、WCの他、Coを含み、あるいはさらにTi、Ta、Nb等の炭窒化物を添加したものも含む）、サーメット（TiC、TiN、TiCN等を主成分とするもの）、高速度鋼、セラミックス（炭化チタン、炭化硅素、窒化硅素、窒化アルミニウム、酸化アルミニウムなど）、立方晶型窒化硼素焼結体、またはダイヤモンド焼結体のいずれかであることが好ましい。

【0025】

これらの各種基材の中でも、特にWC基超硬合金、サーメット、立方晶型窒化硼素焼結体を選択することが好ましい。これは、これらの基材が特に高温硬度と強度とのバランスに優れ、上記用途の表面被覆切削工具の基材として優れた特性を有するためである。

【0026】

<被膜>

本発明の被膜は、上記の基材上に形成されるものであって最外層となるものである。このように形成されている限り、必ずしも上記基材を全面に亘って被覆している必要はなく、上記基材の表面に該被膜が形成されていない部分が含まれていても差し支えない。なお、被膜を一旦形成した後に、任意の後加工によりその被膜の表面の一部が除去される場合には、それが除去された後に新たに最表面に露出した層についても本発明の対象の被膜と

なる。また、後述のように基材と被膜との間に中間層が形成されている場合において、その被膜が任意の後加工により除去されて中間層が最外層として露出する場合には、その露出部分については該中間層が本発明の被膜となる（この場合、該中間層が複数の層で形成されている場合には、その複数の層のうち最外層（最表面となる層）が本発明の被膜となる）。

【0027】

このような被膜は、工具の耐摩耗性、耐酸化性、靱性、使用済み刃先部の識別のための色付性等の諸特性を向上させる作用を付与するために形成されるものであり、その組成は特に限定されるものではなく従来公知のものを採用することができる。たとえば、元素周期律表のⅠⅤa族元素、Ⅴa族元素、Ⅵa族元素、Al（アルミニウム）、B（ホウ素）、Si（シリコン）およびGe（ゲルマニウム）からなる群から選ばれる少なくとも1種の元素の炭化物、窒化物、酸化物、炭窒化物、炭酸化物、窒酸化物、炭窒酸化物またはこれらの固溶体により構成されるものをその組成として例示することができる。

【0028】

特に、 $Ti_{1-x}Al_x$ 、 $(Ti_{1-x}Al_x)$ 、 $(Al_{1-x}V_x)$ 、 $(Ti_{1-x}Si_x)$ 、 $(Al_{1-x}Cr_x)$ 、 $(Ti_{1-x-y}Al_xSi_y)$ または $(Al_{1-x-y}Cr_xV_y)$ の窒化物、炭窒化物、窒酸化物または炭窒酸化物（式中 x 、 y は1以下の任意の数）等（これらにさらにB、Cr等を含むものも含む）をその好適な組成として例示することができる。

【0029】

より好ましくは、TiCN、TiN、TiSiN、TiSiCN、TiAlN、TiAlCrN、TiAlSiN、TiAlSiCrN、AlCrN、AlCrCN、AlCrVN、TiBN、TiAlBN、TiSiBN、TiBCN、TiAlBCN、TiSiBCN、AlN、AlCN、AlVN、AlVCN等を挙げることができる。なお、これらの組成中、各原子比は上記一般式の例に倣うものとする。

【0030】

また、このような被膜は、単層として形成されるものとする。ここで単層とは、その積層数は1層であっても複数層であってもよいが、各層を構成する構成元素の種類が同一である構造をいうものとする。このため、構成元素の種類が同一のものである限り、原子比の異なるものが複数積層されていてもここでのいう単層に含まれるものとする。

【0031】

本発明の被膜としては、特に被膜全体を通して構成元素の種類が同一であり、その原子比も同一のもので構成されていることが好ましい。

【0032】

<被膜の厚み>

本発明の被膜の厚みは、特に限定されるものではないが、 $0.1\mu m$ 以上 $10\mu m$ 以下であることが好ましい。その厚みが $0.1\mu m$ 未満では、被膜の形成による諸特性の向上効果が十分に得られなくなることがあり、 $10\mu m$ を超えると被膜自体が容易に剥離することがあるからである。

【0033】

<被膜の形成方法>

本発明の被膜の形成方法は、特に限定されるものではないが、物理的蒸着法（PVD法）により形成することが好ましい。このように物理的蒸着法を採用することより、強度分布が形成されるように被膜の圧縮応力を容易に変化させることができるからである。

【0034】

すなわち、被膜の圧縮応力は、本発明者の研究によると、物理的蒸着法により被膜を形成する時の温度、反応ガス圧、基板バイアス電圧等の影響を受けることが判明しており、その中でも特に被膜を形成する時の基板バイアス電圧の影響が最も大きいことが判明している。

【0035】

これは、たとえば基材に対して大きな基板バイアス電圧をかけると、被膜を構成する元

素がイオン状態で基材に対して高エネルギーで供給され、このためこれら両者が衝突するときの衝撃が大きくなり、その結果として形成される被膜の圧縮応力が大きくなるものと考えられる。また、逆に基板バイアス電圧が小さい場合は、そのような基材とイオン状態の元素との衝突による衝撃も小さく、以って圧縮応力も小さくなるものと推測される。

【0036】

したがって、被膜の圧縮応力が、被膜の厚み方向に対して強度分布を有するようにするためには、基材上に被膜を形成する際に、物理的蒸着法を採用し、その基板バイアス電圧を調節することにより、実行することができる。

【0037】

このように本発明の被膜の形成方法としては、物理的蒸着法を採用することが好ましいが、他の形成方法として知られる化学的蒸着法を除外するものではない。

【0038】

このような物理的蒸着法としては、基板バイアス電圧の調節が可能なスパッタリング法、イオンプレーティング法等、従来公知の方法を挙げることができる。特に、それらの各種方法の中でもイオンプレーティング法またはマグネトロンスパッタリング法を採用することが好ましい。

【0039】

ここで、イオンプレーティング法とは、金属を陰極とし、真空チャンバーを陽極として、金属を蒸発、イオン化させると同時に基材に負の電圧（基板バイアス電圧）をかけることによりイオンを引き出し、基材表面に金属イオンを堆積する方法をいう。なお、この方法において、真空中に窒素を入れ、金属と反応させれば該金属の窒化化合物が形成されることになる。たとえば金属としてチタンを用い、窒素と反応させれば窒化チタン（TiN）が形成される。

【0040】

このようなイオンプレーティング法にも種々のものがあるが、特に、原料元素のイオン率が高いカソードアークイオンプレーティング法を採用することが特に好ましい。

【0041】

このカソードアークイオンプレーティング法を用いると、被膜を形成する前に基材表面に対して金属のイオンボンバードメント処理が可能となるため、被膜の密着性が飛躍的に向上するという効果を得ることもできる。このため、密着性という意味からもカソードアークイオンプレーティング法は好ましいプロセスである。

【0042】

一方、マグネトロンスパッタリング法とは、真空チャンバー内を高真空にした後、Arガスを導入してターゲットに高電圧を印加しグロー放電を生じさせ、このグロー放電によりイオン化したArをターゲットに向けて加速照射させターゲットをスパッタすることにより、飛び出してイオン化されたターゲット原子は、ターゲットー基板間の基板バイアス電圧によって加速され基材上に堆積されることによって成膜される方法をいう。このようなマグネトロンスパッタリング法には、バランスドマグネトロンスパッタリング法、アンバランスドマグネトロンスパッタリング法等がある。

【0043】

なお、上記では、被膜の圧縮応力の強度分布の形成方法として、物理的蒸着法による基板バイアス電圧を制御する方法を挙げているが、本発明においてはこのような方法のみに限定されるものではない。たとえば、被膜形成後に、ブラスト等機械的衝撃により圧縮応力を加える方法、ヒーター、レーザー等の熱源を用いて圧縮応力を緩和する方法、これらの方法を組み合わせる方法等を挙げることができる。

【0044】

＜被膜の圧縮応力＞

本発明の被膜は、圧縮応力を有している。そして、該圧縮応力は -15 GPa 以上 0 GPa 以下の範囲の応力であることが好ましい。より好ましくは、その下限を -10 GPa 、さらに好ましくは -8 GPa である。また、その上限は、より好ましくは -0.5 GPa

aであり、さらに好ましくは -1 GPa である。

【0045】

被膜の圧縮応力が -1.5 GPa 未満となると、切削工具の形状（刃先が極めて小さい鋭角であるものや複雑な形状をしたもの等）により、特に刃先稜線部で被膜が剥離する場合がある。また、被膜の圧縮応力が 0 GPa を越えると、被膜の応力は引張状態となるので、被膜に亀裂を生じ、これが原因となって工具自体が欠損する場合がある。

【0046】

ここで、本発明でいう圧縮応力とは、被膜に存する内部応力（固有ひずみ）の一種であって、「 $-$ 」（マイナス）の数値（単位： GPa ）で表されるものである。このため、圧縮応力（内部応力）が大きいという表現は、上記数値の絶対値が大きくなることを示し、また、圧縮応力（内部応力）が小さいという表現は、上記数値の絶対値が小さくなることを示す。

【0047】

また、このような本発明の圧縮応力は、 $\sin^2\psi$ 法という方法で測定されるものである。X線を用いた $\sin^2\psi$ 法は、多結晶材料の残留応力の測定方法として広く用いられている。この測定方法は、「X線応力測定法」（日本材料学会、1981年株式会社養賢堂発行）の54～66頁に詳細に説明されているが、本発明ではまず並傾法と側傾法とを組み合わせ、X線の侵入深さを固定し、測定する応力方向と測定位置に立てた試料表面法線を含む面内で種々の ψ 方向に対する回折角度 2θ を測定して $2\theta - \sin^2\psi$ 線図を作成し、その勾配からその深さ（被膜の表面からの距離）までの平均圧縮応力を求めることができる。そして、同様にして異なる深さまでの平均圧縮応力を順次測定することにより、被膜の厚み方向の圧縮応力の強度分布を求めることができる。

【0048】

より具体的には、X線源からのX線を試料に所定角度で入射させ、試料で回折したX線をX線検出器で検出し、該検出値に基づいて内部応力を測定するX線応力測定方法において、試料の任意箇所の試料表面に対して任意の設定角度でX線源よりX線を入射させ、試料上のX線照射点を通り試料表面で入射X線と直角な ω 軸と、試料台と平行で ω 軸を回転させた時に入射X線と一致する χ 軸を中心に試料を回転させるときに、試料表面と入射X線とのなす角が一定となるように試料を回転させながら、回折面の法線と試料面の法線とのなす角度 ψ を変化させて回折線を測定することによって、試料内部の圧縮応力を求めることができる。

【0049】

なお、このような被膜の厚み方向の強度分布を求めるX線源としては、X線源の質（高輝度、高平行性、波長可変性等）の点で、シンクロトロン放射光（SR）を用いることが好ましい。

【0050】

なおまた、上記のように圧縮応力を $2\theta - \sin^2\psi$ 線図から求めるためには、被膜のヤング率とポアソン比が必要となる。しかし、該ヤング率はダイナミック硬度計等を用いて測定することができ、ポアソン比は材料によって大きく変化しないため0.2前後の値を用いればよい。本発明では、特に正確な圧縮応力値が特に重要となるわけではなく、圧縮応力の強度分布が重要である。このため、 $2\theta - \sin^2\psi$ 線図から圧縮応力を求めるに際して、ヤング率を用いることなく格子定数および格子面間隔を求めることにより圧縮応力の強度分布の代用とすることもできる。

【0051】

<強度分布>

本発明の被膜の上記圧縮応力は、上記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化している。ここで被膜の厚み方向とは、被膜の表面から被膜の底面（該被膜は基材上の最外層となるためその最外層の最も基材側の面）に向かう方向であって、被膜の表面に対して垂直となる方向である。図1の被膜3の部分の拡大断面図である図2を用いてより具体的に説明すれば、被膜の厚み方向とは、被膜の表面4から被膜の底面6に向かう矢印7で示

される方向である。なお、矢印 7 は、便宜上、被膜の表面 4 から被膜の底面 6 に向かう方向で示されているが、被膜の表面に対して垂直となる方向である限りこの上下方向を限定する必要はなく、被膜の底面 6 から被膜の表面 4 に向かうものであってもよい。

【0052】

また、上記強度分布とは、圧縮応力の大きさが上記被膜の厚み方向に向かって分布を形成して変化することを示すものである。したがって、該圧縮応力が被膜の厚み方向に強度分布を有するとは、換言すれば圧縮応力の大きさが被膜の表面と平行の方向ではなく、被膜の表面と垂直の方向に変化することを意味するものである。

【0053】

そして上記強度分布は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、その中間点において極小点を有するとともに、その中間点から上記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加することを特徴としている。

【0054】

この特徴を、図 2 および本発明の強度分布の一例を示す図 3 を用いてより詳しく説明する。図 3 は、被膜の厚み方向として、被膜の表面からの距離を横軸とし、圧縮応力を縦軸として強度分布をグラフ化したものである。

【0055】

まず、図 2 に示したように、上記の中間点 5 とは、上記被膜の表面 4 と上記被膜の底面 6 との間に位置するものであるが、上記被膜の表面 4 からの垂直方向の距離で示せば、必ずしも被膜の厚み（被膜の表面 4 から被膜の底面 6 までの垂直方向の距離）の $1/2$ になる必要はない。通常、このような中間点 5 は、被膜の底面 6 よりは被膜の表面 4 に近いところに位置するものである。

【0056】

好ましくはこのような中間点 5 は、上記被膜の表面から、上記被膜の厚み（上記被膜の表面 4 から上記被膜の底面 6 までの垂直方向の距離）の 0.1% 以上 50% 以下の距離を有して位置することが好ましく、より好ましくはその下限を 0.3% 、さらに好ましくは 0.5% 、その上限を 40% 、さらに好ましくは 35% とすることが好適である。 0.1% 未満の場合には、衝撃力の高い断続切削等の過酷な重切削に用いた場合、圧縮応力の付与が不完全となり欠損の抑制効果が見られなくなる場合がある。また、 50% を超えると、被膜内部において圧縮応力を低減した効果が低下し、膜チップングに対する耐性の向上作用が示されなくなる場合がある。

【0057】

このような強度分布において、上記圧縮応力は上記被膜の表面 4 において最大となる（換言すればその絶対値が最大となる）ものとすることができ、これにより、特に優れた靱性を得ることができる。一方、上記圧縮応力は上記被膜の底面 6 において最大となる（換言すればその絶対値が最大となる）ものとすることもできる。これによっても、優れた靱性を得ることができる。

【0058】

なお、上記のような中間点において、上記圧縮応力は上記被膜の表面における圧縮応力の $20\sim90\%$ の値を有していることが好ましい。より好ましくは、その上限が 85% 、さらに好ましくは 80% 、その下限が 30% 、さらに好ましくは 40% である。

【0059】

この値が 20% 未満となる場合、十分な靱性が得られなくなることがあり、また 90% を超えると衝撃吸収（応力の緩和）が不完全となり膜チップングの抑制効果が見られなくなる場合がある。

【0060】

一方、上記の極小点とは、位置的には上記の中間点（図 3 においては被膜の表面からの距離が約 $0.1\mu\text{m}$ となる地点）において観察されるものであり、被膜の表面の圧縮応力（図 3 においては約 -5GPa の値を有する圧縮応力）が、被膜の底面 6 に向かって連続

的に減少していき、この極小点においてその減少の割合が変化することを示すものである。ここで、減少の割合が変化するとは、図3に示したようにこの極小点を境として圧縮応力が被膜の底面の方向に向かって連続的に増加することを示している。

【0061】

なお、図3においては、上記の極小点は、上記の中間点の一点のみにおいて存在する態様となっているが、本発明の態様としてはこのような態様のみに限らず、被膜の厚み方向に極小点がある厚みをもって存在する場合も含むものとする。ここで、極小点がある厚みをもって存在するとは、極小点の圧縮応力が上記中間点からその厚み（好ましくは被膜の厚みの $1/2$ 以下）の間、実質的に一定の値を有することをいう。このように、上記の極小点が上記中間点からある厚みをもって存在することにより、耐摩耗性をさらに向上させることができる。

【0062】

したがって、本願でいう極小点とは、数学の関数用語である極小点と同意またはそれより広義の意味を有するものである。

【0063】

なお、図3においては、被膜の表面（すなわち被膜の表面からの距離が $0\mu\text{m}$ の地点）から圧縮応力が連続的に減少する態様となっているが、本発明の態様としてはこのような態様のみに限らず、たとえば図4に示したように被膜の表面の圧縮応力が被膜の底面方向に向かって一定の距離（好ましくは $0.5\mu\text{m}$ 以下）の範囲内で維持される場合も含むものとする。すなわち、上記圧縮応力は、上記被膜の表面において内部よりも大きな圧縮応力（換言すれば絶対値がその内部の絶対値よりも大きくなる圧縮応力）を有するとともに、その圧縮応力が上記被膜の表面から上記中間点の方向に向かって一定の距離（好ましくは $0.5\mu\text{m}$ 以下）の間維持された後、該圧縮応力が上記中間点まで連続的に減少する態様が含まれる。

【0064】

このように被膜表面の圧縮応力が、その被膜の表面から被膜の底面方向に向かって一定の距離の範囲内で維持されると、特に優れた靱性を有することとなるため好ましい。

【0065】

また、上記被膜の表面から上記中間点まで圧縮応力が連続的に減少するとは、図3に示したように下に凸の状態で減少する場合だけではなく、上に凸の状態で減少する場合や直線的に減少する場合も含まれる。さらに、一部分において増加したり、減少の割合（傾き）が途中で変化しているような場合あるいは段階的（階段状に減少）となっている場合であっても、全体として上記被膜の表面から上記中間点に向けて減少していれば、ここでいう連続的に減少する場合に含まれるものとする。

【0066】

また、上記中間点から上記被膜の底面まで圧縮応力が連続的に増加するとは、図3に示したように下に凸の状態で増加する場合だけではなく、上に凸の状態で増加する場合や直線的に増加する場合も含まれる。さらに、一部分において減少したり、増加の割合（傾き）が途中で変化しているような場合あるいは段階的（階段状に増加）となっている場合であっても、全体として上記中間点から上記被膜の底面に向けて増加していれば、ここでいう連続的に増加する場合に含まれるものとする。

【0067】

このように本発明においては、その強度分布が上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、その中間点において極小点を有したものとなっている。このように被膜の表面において内部よりも大きな圧縮応力を有することにより、被膜表面で発生するクラックの発生を可能な限り抑制し、かつその極小点近傍において被膜表面部の大きな圧縮応力による被膜の自己破壊を防止し、被膜表面に負荷される衝撃等の応力を緩和することで、靱性と膜チップングに対する耐性並びに耐摩耗性に優れるという卓越した効果が示される。

【0068】

さらに本発明においては、上記中間点から上記被膜の底面まで圧縮応力が連続的に増加することにより、被膜の自己破壊を抑制でき極めて優れた靱性が提供される。このようにして、本発明の表面被覆切削工具は、靱性と耐摩耗性および膜チッピングに対する耐性とを両立させることに成功したという極めて優れた効果を示すものである。

【0069】

このような優れた効果は、上記のような極小点を有さず、被膜の表面から被膜の底面に向かって圧縮応力が連続的または段階的に一律に減少乃至増加することを特徴とする従来の表面被覆切削工具（特許文献1）においては示すことができない格別の効果である。

【0070】

<その他>

本発明の表面被覆切削工具においては、図5に示すように上記基材2と上記被膜3との間に任意の中間層8を形成することができる。このような中間層8は、通常耐摩耗性を向上させたり、基材と被膜との密着性を向上させたりする特性を有するものであり、1層または複数層として形成することができる。なお、この場合、上記被膜の底面6は、被膜3と中間層8とが接する面となる。

【0071】

このような中間層は、たとえばTiN、TiCN、TiSiN、TiAlN、AlCrN、AlVN、TiAlCrN、TiAlSiN、TiAlSiCrN、AlCrVN等により構成することができる。なお、これらの組成中、各原子比は上記被膜の組成として例示した一般式の例に倣うものとする。

【実施例】

【0072】

以下、実施例を挙げて本発明をより詳細に説明するが、本発明はこれらに限定されるものではない。なお、実施例中の被膜の化合物組成はXPS（X線光電子分光分析装置）によって確認した。また圧縮応力および厚み（または被膜表面からの距離）は、上述の $\sin^2\psi$ 法により測定した。

【0073】

$\sin^2\psi$ 法による測定において、使用したX線のエネルギーは10keVであり、回折ピークはTi_{0.5}Al_{0.5}N（実施例1～6）およびAl_{0.6}Ti_{0.35}Cr_{0.05}N（実施例7～10）の（200）面とした。そして、測定した回折ピーク位置をガウス関数のフィッティングにより決定し、 $2\theta-\sin^2\psi$ 線図の傾きを求め、ヤング率としてはダイナミック硬度計（MTS社製ナノインデント）を用いて求めた値を採用し、ポアソン比にはTiN（0.19）の値を用いて応力値とした。

【0074】

なお、以下では被膜をカソードアークイオンプレーティング法により形成しているが、例えばバランスドまたはアンバランスドスパッタリング法によっても成膜することは可能である。また、以下では特定の被膜組成のものを形成しているが、これ以外の組成のものでも同様の効果を得ることができる。

【0075】

<実施例1～6>

<表面被覆切削工具の作製>

まず、表面被覆切削工具の基材として、以下の表1に示す材質と工具形状（後述の各特性の評価方法により異なる）を有する切削用刃先交換型チップを用意し、これをカソードアークイオンプレーティング装置に装着した。

【0076】

【表 1】

	耐摩耗性の評価		靱性の評価
	連続切削試験	断続切削試験	
基材の材質 (JIS)	P20	P20	K20
工具形状	CNMG120408	CNMG120408	SDKN42M
被削材	SCM435	SCM435 (4 溝)	S50C 穴材
切削速度 (m/min)	350	320	180
送り (mm/rev)	0.3	0.3	—
切り込み (mm)	2.0	1.5	2.0
切削油剤	使用	使用	不使用

【0077】

続いて、真空ポンプにより該装置のチャンバー内を減圧するとともに、該装置内に設置されたヒーターにより上記基材の温度を450℃に加熱し、チャンバー内の圧力が 1.0×10^{-4} Paとなるまで真空引きを行なった。

【0078】

次に、アルゴンガスを導入してチャンバー内の圧力を3.0Paに保持し、上記基材の基板バイアス電源の電圧を徐々に上げながら-1500Vとし、基材の表面のクリーニングを15分間行なった。その後、アルゴンガスを排気した。

【0079】

次いで、上記基材上に直接接するように形成される被膜として $Ti_{0.5}Al_{0.5}N$ が3μmの厚みで形成されるように、金属蒸発源である合金製ターゲットをセットするとともに、反応ガスとして窒素ガスを導入させながら、基材（基板）温度450℃、反応ガス圧4.0Paとし、基板バイアス電圧を以下の表2のように変化させることにより、カソード電極に100Aのアーク電流を供給し、アーク式蒸発源から金属イオンを発生させることにより、以下の表3に示す圧縮応力の強度分布を有する実施例1～6の本発明の表面被覆切削工具を作製した。

【0080】

【表 2】

No.	基板バイアス電圧／経過時間	
	開始～40分	40分～60分
実施例 1	－130V～－50V	－50V～－160V
実施例 2	開始～40分 －130V～－75V	40分～60分 －75V～－160V
実施例 3	開始～40分 －130V～－100V	40分～60分 －100V～－160V
実施例 4	開始～50分 －130V～－75V	50分～60分 －75V～－160V
実施例 5	開始～58分 －130V～－75V	58分～60分 －75V～－160V
実施例 6	開始～59分 －130V～－75V	59分～60分 －75V～－160V

【0081】

なお、上記の表において記載されている時間は、合金製ターゲットにより金属イオンの蒸発を開始してからの経過時間を示している。また、各欄に示されている電圧の数値は、上記の経過時間に対応する基板のバイアス電圧を示しており、たとえば「－130V～－50V」というような範囲をもって記載されている場合は、その経過時間において基板バイアス電圧を－130Vから徐々に－50Vまで一定速度で減少させたことを示しており、この場合被膜の圧縮応力は徐々に減少することとなる。一方、「－50V～－160V」というような範囲をもって記載されている場合は、その経過時間において基板バイアス電圧を－50Vから徐々に－160Vまで一定速度で増大させたことを示しており、この場合被膜の圧縮応力は徐々に増大することとなるが、電圧の増大を開始したところにおいて圧縮応力の極小点が形成されることになる。

【0082】

このように基板バイアス電圧を経過時間との関係で変化させることにより、被膜中の圧縮応力の強度分布において極小点や連続的に増加したりあるいは減少したりする状態を形成することができる。

【0083】

【表 3】

No.	表面の圧縮応力	中間点	極小点	底面の圧縮応力
実施例 1	－5.5GPa	33.3% (1.0 μ m)	－2.0GPa	－4.6GPa
実施例 2	－5.6GPa	33.3% (1.0 μ m)	－3.1GPa	－4.5GPa
実施例 3	－5.4GPa	36.7% (1.1 μ m)	－4.0GPa	－4.4GPa
実施例 4	－5.5GPa	16.7% (0.5 μ m)	－3.0GPa	－4.5GPa
実施例 5	－5.6GPa	3.3% (0.1 μ m)	－3.1GPa	－4.5GPa
実施例 6	－5.5GPa	1.7% (0.05 μ m)	－2.9GPa	－4.6GPa

【0084】

なお、上記表において表面の圧縮応力および底面の圧縮応力の欄に記載されている数値は、それぞれ被膜の表面および被膜の底面において示される圧縮応力を示している。また

、中間点の欄に記載されている数値は、被膜の厚み方向の距離として被膜の表面から中間点までの距離を示している（「％」表示の数値は被膜の厚みに対するものであり、「 μm 」表示との両者で示している）。また、極小点の欄に記載されている数値は、その極小点における圧縮応力を示している。

【0085】

このようにして、実施例1～6の本発明の表面被覆切削工具は、基材と、該基材上に形成された被膜とを備え、該被膜は、該基材上の最外層となるものであり、かつ圧縮応力を有しており、該圧縮応力は、上記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化しており、該強度分布は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、該中間点において極小点を有するとともに、該中間点から上記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加するものである。

【0086】

なお、比較のため、合金製ターゲットにより金属イオンの蒸発を開始してから60分間かけて基板バイアス電圧を -20V ～ -150V まで一律に上昇させることを除き、上記と同様にして表面被覆切削工具を作製した（比較例1）。

【0087】

この比較例1の表面被覆切削工具は、被膜の圧縮応力の強度分布が極小点を有さず、被膜の底面から被膜の表面にかけて一律に増加するものであった。

【0088】

＜実施例7～10＞

＜表面被覆切削工具の作製＞

まず、表面被覆切削工具の基材としては、実施例1～6において用いたものと同じものを用いた。そして、この基材をカソードアークイオンプレーティング装置に装着した。

【0089】

続いて、真空ポンプにより該装置のチャンバー内を減圧するとともに、該装置内に設置されたヒーターにより上記基材の温度を 450°C に加熱し、チャンバー内の圧力が $1.0 \times 10^{-4}\text{Pa}$ となるまで真空引きを行なった。

【0090】

次に、アルゴンガスを導入してチャンバー内の圧力を 3.0Pa に保持し、上記基材の基板バイアス電源の電圧を徐々に上げながら -1500V とし、基材の表面のクリーニングを15分間行なった。その後、アルゴンガスを排気した。

【0091】

次いで、上記基材上に直接接するように形成される被膜として $\text{Al}_{0.6}\text{Ti}_{0.35}\text{Cr}_{0.05}\text{N}$ が $3\mu\text{m}$ の厚みで形成されるように、金属蒸発源である合金製ターゲットをセットするとともに、反応ガスとして窒素を導入させながら、基材（基板）温度 450°C 、反応ガス圧 4.0Pa とし、基板バイアス電圧を以下の表4のように変化させることにより、カソード電極に 100A のアーク電流を供給し、アーク式蒸発源から金属イオンを発生させることにより、以下の表5に示す圧縮応力の強度分布を有する実施例7～10の本発明の表面被覆切削工具を作製した。

【0092】

【表 4】

N o .	基板バイアス電圧／経過時間	
実施例 7	開始～58分 －140V～－80V	58分～60分 －80V～－260V
実施例 8	開始～58分 －140V～－80V	58分～60分 －80V～－240V
実施例 9	開始～58分 －140V～－80V	58分～60分 －80V～－140V
実施例 10	開始～58分 －140V～－80V	58分～60分 －80V～－95V

【0093】

なお、上記の表において記載されている時間は、表2の場合と同様、合金製ターゲットにより金属イオンの蒸発を開始してからの経過時間を示している。また、各欄に示されている電圧の数値も、表2の場合と同様、上記の経過時間に対応する基板のバイアス電圧を示している。

【0094】

【表 5】

N o .	表面の圧縮応力	中間点	極小点	底面の圧縮応力
実施例 7	－8.0GPa	3.3% (0.1 μ m)	－3.0GPa	－4.5GPa
実施例 8	－6.8GPa	3.3% (0.1 μ m)	－3.1GPa	－4.3GPa
実施例 9	－4.6GPa	3.3% (0.1 μ m)	－3.2GPa	－4.4GPa
実施例 10	－3.5GPa	3.3% (0.1 μ m)	－3.0GPa	－4.3GPa

【0095】

なお、上記表において表面の圧縮応力および底面の圧縮応力の欄に記載されている数値は、表3の場合と同様にそれぞれ被膜の表面および被膜の底面において示される圧縮応力を示している。また、中間点の欄に記載されている数値も、表3の場合と同様に被膜の厚み方向の距離として被膜の表面から中間点までの距離を示している（「%」表示の数値は被膜の厚みに対するものであり、「 μ m」表示との両者で示している）。極小点の欄に記載されている数値も、表3の場合と同様、その点における圧縮応力を示している。

【0096】

このようにして、実施例7～10の本発明の表面被覆切削工具は、基材と、該基材上に形成された被膜とを備え、該被膜は、該基材上の最外層となるものであり、かつ圧縮応力を有しており、該圧縮応力は、上記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化しており、該強度分布は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、該中間点において極小点を有するとともに、該中間点から上記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加するものである。

【0097】

なお、比較のため、合金製ターゲットにより金属イオンの蒸発を開始してから60分間基板バイアス電圧を－75Vで維持することを除き、上記と同様にして表面被覆切削工具を作製した（比較例2）。

【0098】

この比較例2の表面被覆切削工具は、被膜の圧縮応力の強度分布がなく、被膜の底面か

ら被膜の表面にかけてその圧縮応力が一定であった。

【0099】

＜表面被覆切削工具の耐摩耗性の評価＞

上記で作製した実施例1～10および比較例1～2の表面被覆切削工具のそれぞれについて、上記の表1に示す条件による湿式（水溶性エマルジョン）の連続切削試験および断続切削試験を行なった。そして、刃先の逃げ面摩耗幅が0.2mmを超える時間を切削時間として測定した。

【0100】

表面被覆切削工具の耐摩耗性の評価結果として上記で測定した切削時間を下記表6および表7に示す。切削時間が長いもの程耐摩耗性が優れていることを示している。また、連続切削試験においては、被削材の仕上げ面の光沢の有無についても観察し、その観察結果を同じく表6および表7に示す。この場合、「光沢あり」とは被削材の仕上げ面が光沢を有することを示し、「白濁」とは被削材の仕上げ面が光沢を有さず白濁したことを示す。

【0101】

表6および表7から明らかなように、連続切削試験においても断続切削試験においても実施例1～10の本発明に係る表面被覆切削工具は、比較例1～2の表面被覆切削工具に比し、さらに耐摩耗性が向上するとともに仕上げ面に光沢を得ることができることから膜チッピングに対する耐性にも優れ、かつ表面被覆切削工具の寿命がさらに向上していることを確認した。

【0102】

＜表面被覆切削工具の靱性の評価＞

上記で作製した実施例1～10および比較例1～2の表面被覆切削工具のそれぞれについて、以下に示す条件で靱性の評価試験を行なった。

【0103】

すなわち、切削条件は、上記の表1に示したようにS50Cの素材に50の貫通穴を設けたブロック（長さ300mm×幅150mm）を被削材として用い、切削速度180m/min、切り込み2.0mm、切削長300mm毎に送り量を0.10mm/刃から0.05mm/刃ずつ上げる条件で、乾式フライス切削を行なった。

【0104】

表面被覆切削工具の靱性の評価結果として上記で測定した最大送りを下記表6および表7に示す。最大送り量が大きくなる程靱性が優れていることを示している。

【0105】

表6および表7から明らかなように、実施例1～10の本発明に係る表面被覆切削工具は、比較例1～2の表面被覆切削工具に比し、さらに靱性が向上していることを確認した。

【0106】

【表6】

No.	耐摩耗性の評価		靱性の評価
	連続切削試験	断続切削試験	
実施例1	34分（光沢あり）	34分	0.6mm/刃
実施例2	37分（光沢あり）	36分	0.6mm/刃
実施例3	29分（光沢あり）	34分	0.6mm/刃
実施例4	41分（光沢あり）	41分	0.65mm/刃
実施例5	51分（光沢あり）	53分	0.7mm/刃
実施例6	45分（光沢あり）	45分	0.65mm/刃
比較例1	3分（白濁）	10秒	0.1mm/刃

【0107】

【表7】

No.	耐摩耗性の評価		靱性の評価
	連続切削試験	断続切削試験	
実施例7	47分（光沢あり）	62分	0.8mm／刃
実施例8	49分（光沢あり）	57分	0.75mm／刃
実施例9	52分（光沢あり）	41分	0.65mm／刃
実施例10	54分（光沢あり）	30分	0.5mm／刃
比較例2	2分（白濁）	5秒	0.1mm／刃で 初期に欠損

【0108】

今回開示された実施の形態および実施例はすべての点で例示であって制限的なものではないと考えられるべきである。本発明の範囲は上記した説明ではなくて特許請求の範囲によって示され、特許請求の範囲と均等の意味および範囲内でのすべての変更が含まれることが意図される。

【図面の簡単な説明】

【0109】

【図1】 本発明の表面被覆切削工具の概略断面図である。

【図2】 本発明の表面被覆切削工具の被膜の部分を拡大した概略断面図である。

【図3】 被膜の圧縮応力の強度分布の一態様を示すグラフである。

【図4】 被膜表面の圧縮応力が一定の距離維持される場合の、被膜の圧縮応力の強度分布の一態様を示すグラフである。

【図5】 中間層を形成した本発明の表面被覆切削工具の概略断面図である。

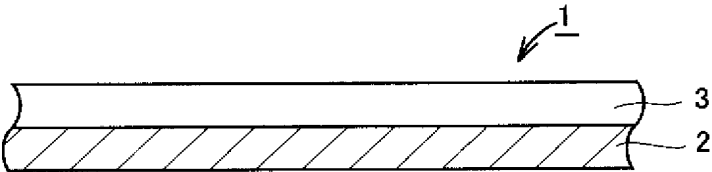
【符号の説明】

【0110】

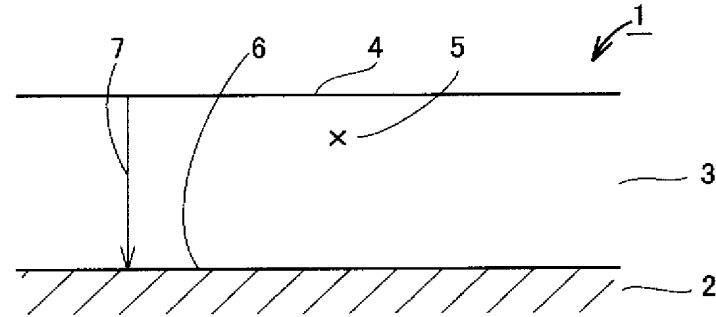
1 表面被覆切削工具、2 基材、3 被膜、4 被膜の表面、5 中間点、6 被膜の底面、7 矢印、8 中間層。

【書類名】 図面

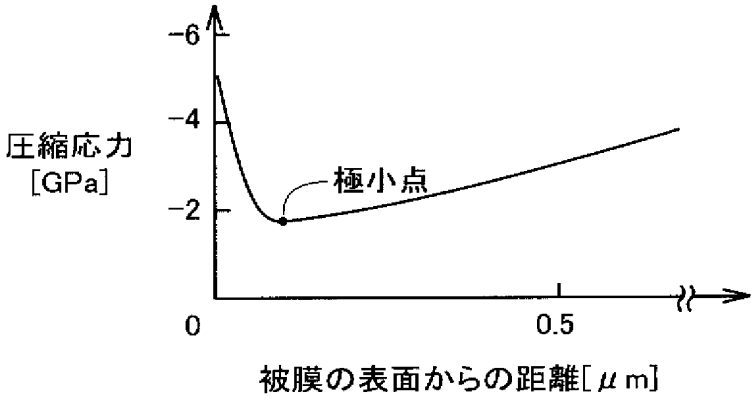
【図 1】



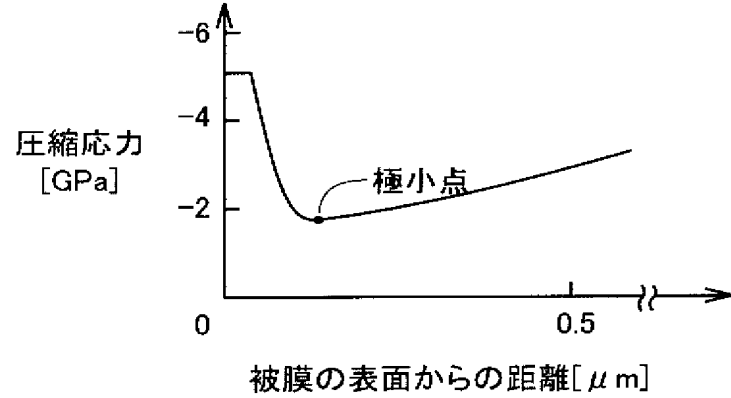
【図 2】



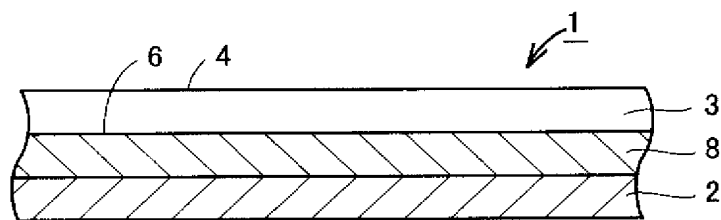
【図 3】



【図 4】



【 図 5 】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 本発明の目的は、切削工具の靱性と耐摩耗性とを高度に両立させるとともに膜チッピングを抑制した表面被覆切削工具を提供することにある。

【解決手段】 本発明の表面被覆切削工具は、基材と、該基材上に形成された被膜とを備える表面被覆切削工具であって、該被膜は、該基材上の最外層となるものであり、かつ圧縮応力を有しており、該圧縮応力は、上記被膜の厚み方向に強度分布を有するように変化しており、該強度分布は、上記被膜の表面の圧縮応力が上記被膜の表面から、上記被膜の表面と上記被膜の底面との間に位置する中間点まで連続的に減少し、該中間点において極小点を有するとともに、該中間点から上記被膜の底面まで該圧縮応力が連続的に増加することを特徴としている。

【選択図】 図 1

出願人履歴

5 0 3 2 1 2 6 5 2

20030611

新規登録

兵庫県伊丹市昆陽北一丁目1番1号

住友電工ハードメタル株式会社

0 0 0 0 0 2 1 3 0

19900829

新規登録

大阪府大阪市中央区北浜四丁目5番33号

住友電気工業株式会社